

2024) 공조냉동기계기사 실기 2차 정오표 [2024.9.11]

■ 1. 냉동공학

해당 페이지	해당 위치	오	정
151	기출문제분석 3번 해답 그림 수정		

■ 3. 습공기선도

해당 페이지	해당 위치	오	정
302	기출문제분석 15번 해답 (4)	① $\Delta_1 = 27.8 - 12 = 15.8\text{ }^\circ\text{C}$ ② $\Delta_2 = 14.2 - 7 = 7.2\text{ }^\circ\text{C}$ \therefore 대수평균온도차 $= \frac{15.8 - 7.2}{\ln \frac{15.8}{7.2}} = 10.94\text{ }^\circ\text{C}$	① $\Delta_1 = 27.8 - 12.04 = 15.76\text{ }^\circ\text{C}$ ② $\Delta_2 = 14.2 - 7 = 7.2\text{ }^\circ\text{C}$ \therefore 대수평균온도차 $= \frac{15.76 - 7.2}{\ln \frac{15.76}{7.2}} = 10.89\text{ }^\circ\text{C}$
304	기출문제분석 16번 조건 5번	5. 냉각기 출구의 공기상태는 상대습도 90%로 한다.	5. 실내 취출 온도차는 11°C로 한다.

■ 4. 덕트

해당 페이지	해당 위치	오	정
375	기출문제 5번 해설 (1)	$v_{EF} = \frac{400}{0.45 \times 0.25 \times 3600} = 2.96\text{ [m/s]}$	$v_{EF} = \frac{400}{0.25 \times 0.15 \times 3600} = 2.96\text{ [m/s]}$

■ 5. 난방설비

해당 페이지	해당 위치	오	정
468	핵심예상문제 5번 해설 (3) [9.8 → 10]	$L_s = \frac{rQH}{\eta} = \frac{9.8 \times 1961 \times 10^{-3} \times 16.7}{60 \times 0.55} = 9.92\text{ [kW]}$	$L_s = \frac{rQH}{\eta} = \frac{10 \times 1961 \times 10^{-3} \times 16.7}{60 \times 0.55} = 9.92\text{ [kW]}$

7. 기출문제

해당 페이지	해당 위치	오	정
<p>5, 230</p> <p>3. 습공기선도 305</p>	<p>13년 1회 3번, 19년 2회 7번 선도 수정</p> <p>[외기 온도점 (1) 오류 수정]</p>		<p>정</p>
<p>31, 89, 299</p>	<p>13년 3회 5번, 15년 3회 4번, 20년 4회 4번 해답 그림 수정</p> <p>[74 → 75], [37 → 36.36]</p>		<p>정</p>
<p>32, 90, 300</p>	<p>13년 3회 5번, 15년 3회 4번, 20년 4회 4번 선도 수정</p> <p>[외기온도 (3)점 위치 오류수정] [74 → 75], [37 → 36.36]</p>		<p>정</p>

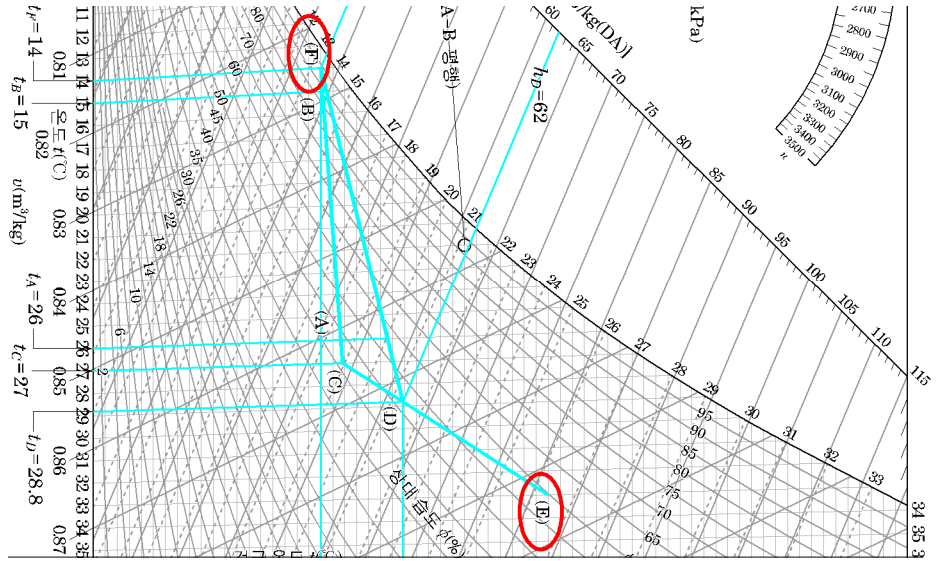
해당 페이지	해당 위치	오	정
143~145	17년 2회 3번 해설 그림 숫자, 선도 수정 [86.5 → 87], [(3)-(4)' 선을 (3)-(4)로 수정]		
179	18년 1회 14번 해답 ②	∴ $G = 67.13 + 159.16 = 226.31$ [g/s]	∴ $G = 67.13 + 159.18 = 226.31$ [g/s]
193~195	18년 3회 1번 조건 8, 해답 수정 [소숫점 정리] (아래 풍량식 같이 수정)	8. 실내인원 : 0.2 [W/m ²] ∴ 벽체를 통한 부하 $= 98.784 + 39.2 + 18 + 81 = 236.984$ [W] $q_s = 236.98 + 29089.2 + 6600 + 18000 + 1000 + 1250 = 56176.18$ [W] $Q = \frac{q_s}{cp \cdot \rho \cdot \Delta t} = \frac{56176.84 \times 10^{-3}}{1.0 \times 1.2 \times 10} \times 3600 = 16852.85$ [m ³ /h] (3) 환기와 외기를 혼합하였을 때 혼합온도 $t_m = \frac{mt_o + nt_r}{m + n} = \frac{3000 \times 32 + 27 \times (16852.86 - 3000)}{16852.85} \approx 27.89$ [°C]	8. 실내인원 : 0.2 [인/m ²] ∴ 벽체를 통한 부하 $= 98.784 + 39.2 + 18 + 81 = 236.98$ [W] $q_s = 236.98 + 29089.2 + 6600 + 18000 + 1000 + 1250 = 56176.18$ [W] $Q = \frac{q_s}{cp \cdot \rho \cdot \Delta t} = \frac{56176.84 \times 10^{-3}}{1.0 \times 1.2 \times 10} \times 3600 = 16852.85$ [m ³ /h] (3) 환기와 외기를 혼합하였을 때 혼합온도 $t_m = \frac{mt_o + nt_r}{m + n} = \frac{3000 \times 32 + 27 \times (16852.86 - 3000)}{16852.85} \approx 27.89$ [°C]
200	18년 3회 8번 해설 (2)	(2) 송풍기 정압 P_s (mmAq) 송풍기 정압은 덕트 계통의 전압력손실과 동일하다. 또한 덕트 계통의 전압력손실은 공기흡입구부터 가장 저항이 큰 최종취출구까지의 압력손실을 말한다.	(2) 송풍기 정압 P_s (mmAq) ※ 이 문제에서는 송풍기 토출정압을 먼저 구하는 문제이기 때문에 덕트의 전 손실을 송풍기 정압손실로 가정하였다. 또한 덕트 계통의 전압력손실은 공기흡입구부터 가장 저항이 큰 최종취출구까지의 압력손실을 말한다.
202	18년 3회 10번 해답 (1)	(1) 압력손실 = $(3 + 13 + 2 + 3 + 1 + 30) \times 1.5 \times 0.15 = 11.7$ [MPa]	(1) 압력손실 = $(3 + 13 + 2 + 3 + 1 + 30) \times 1.5 \times 0.15 = 11.7$ [kPa]

해당 페이지	해당 위치	오	정
203	18년 3회 11번 그림 수정	<p style="text-align: center;">2차 펌프</p>	
204	18년 3회 11번 해답 (2), (3)	<p>④ 속도수두 = $\frac{V^2}{2g} = \frac{2^2}{2 \times 9.8} = 0.2 \text{ [m]}$ 그러므로 $P=rH$에서 전양정 $H = \frac{P}{r} = \left(\frac{140+90}{9.8} + 0.2 \right) \times 1.05 = 24.85 \text{ [m]}$</p> <p>(3) 축동력 $\frac{9.8 \times 750 \times 24.85}{60 \times 0.6 \times 10^3} = 5.07 \text{ [kW]}$</p>	<p>④ 속도수두 = $\frac{V^2}{2g} = \frac{2^2}{2 \times 9.8} = 0.2 \text{ [m]}$ 그러므로 $P=rH$에서 전양정(삭제) $H = \frac{P}{r} = \left(\frac{140+90}{9.8} \right) \times 1.05 = 24.64 \text{ [m]}$</p> <p>(3) 축동력 $\frac{9.8 \times 750 \times 24.64}{60 \times 0.6 \times 10^3} = 5.03 \text{ [kW]}$</p>
5. 난방설비 489	기출문제분석 14번 해답 (2), (3)		
241, 397	19년 3회 4번, 22년 3회 9번 해답 그림 수정 [엘보표시 오류 수정] (해당 엘보표시는 이해를 돕기 위해 표시함 생략해도 무관)		
253	19년 3회 11번 해답 (1) [r → ρ]	<p>(1) 냉방풍량 $Q = \frac{q_s}{c_p \cdot r \cdot \Delta t}$ $= \frac{24000}{1.0 \times 1.2 \times (26 - 16)} = 2000 \text{ [m}^3/\text{h]}$</p>	<p>(1) 냉방풍량 $Q = \frac{q_s}{c_p \cdot \rho \cdot \Delta t}$ $= \frac{24000}{1.0 \times 1.2 \times (26 - 16)} = 2000 \text{ [m}^3/\text{h]}$</p>
266	20년 1회 9번 문제 (1), (4)	<p>(1) 구조체를 통하여 침입하는 열량은 구하시오. [W] (4) 작업자에 의한 발열량을 구하시오.</p>	<p>(1) 구조체를 통하여 침입하는 열량을 구하시오. [W] (4) 작업자에 의한 발열량(W)을 구하시오.</p>
272	20년 1회 12번 문제 수정	<p>12 다음과 그림과 같은 이중덕트방식에 대한 설계에 있어서 주어진 조건을 참조하여 물음에 답하시오.</p>	<p>12 다음 그림과 같은 이중덕트방식에 대한 설계에 있어서 주어진 조건을 참조하여 물음에 답하시오.</p>

해당 페이지	해당 위치	오	정
--------	-------	---	---

292

20년 3회 13번
선도 기호 수정
[(E) → (F)]



3. 방위별 부가계수

방 위	방위계수
N	1.2
NW, W	1.1

8. 남쪽과 북쪽은 유리창이 없는 외벽으로 되어 있는 것으로 한다.

	방위		면적A (m ²)	열통과율K (W/m ² ·K)	방위계수	온도차 Δt (°C)	열량 q(W)
	E	유 리 외 벽					

먼저 방위별 각 부분의 면적을 구한다.

- E, W : 유리면적 $2.4 \times 1.8 \times 26 = 112.32[m^2]$
외벽면적 $84 \times 3.84 - 112.32 = 210.24[m^2]$
- S, N : 외벽면적 $42.4 \times 3.84 = 162.82[m^2]$
바닥면적 $84 \times 42.4 - 57.6 \times 11.2 = 2916.48[m^2]$
칸막이면적 $(57.6 + 11.2) \times 2 \times 3.84 = 528.38[m^2]$
극간풍량 $Q_i = 2.4[m^3/(m^2 \cdot h)] \times 112.32[m^2] \approx 269.57[m^3/h]$

312~313

21년 1회 3번,
오타 및 해설,
해답 수정
[부가계수 → 방위계수],
[외벽길이 83.2 → 84,
E, W 면적 재 산출,
열량q, 합계 수정]

	방위		면적A (m ²)	열통과율K (W/m ² ·K)	방위계수	온도차 Δt (°C)	열량 q(W)
외피부하 (skin load)	E	유 리	112.32	3.5	1.05	20	8255.52
		외 벽	210.24	0.24	1.05	20	1059.61
	W	유 리	112.32	3.5	1.1	20	8648.64
		외 벽	210.24	0.24	1.1	20	1110.07
	S	외 벽	162.82	0.24	1.0	20	781.54
N	외 벽	162.82	0.24	1.2	20	937.84	
극간풍 부하 (서측)			$q_{IS} = 1.01 \times 1.2 \times 269.57 \times (20 - 0) \times 1000 / 3600$ $q_{IL} = 2501 \times 1.2 \times 269.57 \times (0.00726 - 0.0015) / 3.6$				1815.10 1294.45
	내부부하 (interior load)		칸막이	528.38	1.5	1.0	10
합 계							31,828.47

해당 페이지	해당 위치	오	정
318	21년 1회 8번 해답 공식 수정	<p>(1) 냉동능력 $Q_2 = G \cdot q_2 = \frac{V}{v} \eta_v \cdot q_2$에서</p> <p>① A사이클 $R_A = \frac{100}{0.85} \times 0.78 \times (630 - 458) / 3600$ $\approx 4.38 [\text{kW}]$</p> <p>② B사이클 $R_B = \frac{100}{1.2} \times 0.72 \times (622 - 458) / 3600$ $= 2.73 [\text{kW}]$</p> <p>③ B사이클의 냉동능력이 A사이클보다 작다.</p> <p>(2) 소요동력 $L_S = \frac{G \cdot A_W}{\eta_m \cdot \eta_C} = \frac{V_a \cdot \eta_v}{v} \cdot \frac{A_W}{\eta_m \cdot \eta_C}$ 식에서</p> <p>① A사이클 $L_{SA} = \frac{100 \times 0.78}{0.85} \times \frac{676 - 630}{0.9 \times 0.85} \times \frac{1}{3600}$ $\approx 1.53 [\text{kW}]$</p> <p>② B사이클 $L_B = \frac{100 \times 0.72}{1.2} \times \frac{693 - 622}{0.88 \times 0.79}$ $\approx 1.70 [\text{kW}]$</p>	<p>(1) 냉동능력 $Q_2 = G \cdot q_2 = \frac{V}{v} \eta_v \cdot q_2$에서</p> <p>① A사이클 $Q_A = \frac{100}{0.85} \times 0.78 \times (630 - 458) / 3600$ $\approx 4.38 [\text{kW}]$</p> <p>② B사이클 $Q_B = \frac{100}{1.2} \times 0.72 \times (622 - 458) / 3600$ $= 2.73 [\text{kW}]$</p> <p>③ B사이클의 냉동능력이 A사이클보다 작다.</p> <p>(2) 소요동력 $L_S = \frac{G \cdot W}{\eta_m \cdot \eta_C} = \frac{V_a \cdot \eta_v}{v} \cdot \frac{W}{\eta_m \cdot \eta_C}$ 식에서</p> <p>① A사이클 $L_{SA} = \frac{100 \times 0.78}{0.85} \times \frac{676 - 630}{0.9 \times 0.85} \times \frac{1}{3600}$ $\approx 1.53 [\text{kW}]$</p> <p>② B사이클 $L_{SB} = \frac{100 \times 0.72}{1.2} \times \frac{693 - 622}{0.88 \times 0.79}$ $\approx 1.70 [\text{kW}]$</p>
320	21년 1회 11번 해답 그림 수정 [4방밸브 화살표 방향 수정]		
327	21년 1회 3번 해답 (2) [중복 삭제]	<p>③ G 곡관부 저항 $= (0.23 \times 20) [\text{m}] \times 1 [\text{Pa/m}] = 4.6 [\text{Pa}]$ $= (0.23 \times 20) [\text{m}] \times 1 [\text{Pa/m}] = 4.6 [\text{Pa}]$</p>	<p>③ G 곡관부 저항 $= (0.23 \times 20) [\text{m}] \times 1 [\text{Pa/m}] = 4.6 [\text{Pa}] (\text{삭제})$ $= (0.23 \times 20) [\text{m}] \times 1 [\text{Pa/m}] = 4.6 [\text{Pa}]$</p>
339, 412	21년 2회 14번 23년 1회 10번 해답 ① [단위 추가] [교재와 영상이 달라 해당 문제 전체 풀이가 필요하신 분은 학습게시판에 요구하시기 바랍니다.]	$G_L \{ (h'_2 - h_3) + (h_5 - h_7) \} = G_m (h_3 - h_6)$ $G_m = G_L \frac{(h'_2 - h_3) + (h_5 - h_7)}{h_3 - h_6}$ $G_H = G_L + G_m \text{ 이므로}$ $G_H = G_L + G_L \frac{(h'_2 - h_3) + (h_5 - h_7)}{h_3 - h_6} = G_L \frac{h'_2 - h_7}{h_3 - h_6}$ <p>여기서 저단 측 압축기의 실제 토출가스 비엔탈피 h'_2</p> $h'_2 = h_1 + \frac{h_2 - h_1}{\eta_{cL}} = 1490 + \frac{1600 - 1490}{0.7}$ $\approx 1647.14 [\text{kJ/kg}]$ <p>따라서 응축기 냉매순환량 G_H는 증발기 냉매순환량은 $0.125 [\text{kg/s}]$이므로</p> $G_H = G_L \frac{h'_2 - h_7}{h_3 - h_6} = 0.125 \times \frac{1647.14 - 280}{1560 - 400} = 0.147 [\text{kg/s}]$	
360, 430~431	22년 1회 4번 해답 (2), 23년 2회 13번 문제 (2), 해답 (2)	(2) 전 덕트 저항손실(mmAq)	(2) 전 덕트 저항손실(Pa)

해당 페이지	해당 위치	오	정
368~369	22년 1회 12번 문제, 해답 수정 [해설문항 수정]	(1) 열통과량(W)를 구하시오. (2) 외벽 표면온도를 구하고 응축결 여부를 판결하시오.	(1) 열통과량(W)를 구하시오. (2) 외벽 표면온도를 구하고 응축(결로) 여부를 판결하시오.
		$(1) \textcircled{1} \text{ 열통과율 } K = \frac{1}{\frac{1}{23} + \frac{0.1}{1.6} + \frac{0.05}{0.18} + \frac{0.015}{0.17} + \frac{1}{9}} = 1.715 [\text{W}/\text{m}^2 \cdot \text{K}]$ $\textcircled{2} \text{ 열통과량 } q = KA\Delta t = 1.715 \times 1 \times \{30 - (-30)\} = 102.9 [\text{W}]$ <p>(2) 응축(결로) 판단</p> <p>① 표면온도는 $q = \alpha A(t_r - t_s)$ 에서 $102.9 = 23 \times 1 \times (30 - t_s)$ $\therefore t_s = 30 - \frac{102.9}{23 \times 1} = 25.53 [^\circ\text{C}]$</p>	
369	22년 1회 13번 해답 (2)	$q = KA\Delta t_e$ 에서 (Δt_e : 산술평균온도차) $K = \frac{q}{A\Delta t_e} = \frac{175000 \text{ W}}{60 \left(32 - \frac{31+26}{2}\right)} = 833.33 [\text{W}/\text{m}^2\text{K}]$	$q = KA\Delta t_m$ 에서 (Δt_m : 산술평균온도차) $K = \frac{q}{A\Delta t_m} = \frac{175000 \text{ W}}{60 \left(32 - \frac{31+26}{2}\right)} = 833.33 [\text{W}/\text{m}^2\text{K}]$
370	22년 1회 13번 해답 (5) [동력비교 해설 추가]	<p>(5) 냉각수 순환펌프 동력은 펌프 양정이 일정할 때 유량에 비례한다.</p> $\text{동력증가율} = \frac{kW_2 - kW_1}{kW_1} = \frac{\frac{P_2 Q_2}{\eta_2} - \frac{P_1 Q_1}{\eta_1}}{\frac{P_1 Q_1}{\eta_1}}$ <p>에서 $P_1 = P_2, \eta_1 = \eta_2$</p> $= \frac{Q_2 - Q_1}{Q_1} = \frac{600 - 500}{500} \times 100\% = 20\%$ <p>따라서 오염으로 인하여 동력은 20% 증가한다.</p>	
376	22년 2회 7번 문제 그림 기호 수정 [환기 ㉔ $h_2 \rightarrow h_6$]		
381	22년 2회 10번 해답 (1)	(1) a-③, b-④, c-⑤, d-⑥, e-⑦, f-⑧, g-①, h-	(1) a-③, b-④, c-⑤, d-⑥, e-⑦, f-⑧, g-①, h-②
383	22년 2회 12번 해답 (4)	$\Delta t_1 = 28 - 7 = 21 [^\circ\text{C}], \Delta t_2 = 14 - 12 = 2 [^\circ\text{C}]$	$\Delta t_1 = 28 - 7 = 21 [^\circ\text{C}], \Delta t_2 = 14 - 12 = 2 [^\circ\text{C}]$
384	22년 2회 14번 해답 (3)	$q = m\Delta h = 1.2 \times 4090.91 (64.5 - 42.8) = 106,527.30 \text{ kJ}/\text{h} = 29.59 \text{ kW}$ <p>공급냉수량은 냉각코일 부하와 냉수 입출수 온도차로 구한다. $q_c = w \cdot c \cdot \Delta t$ 에서 $w = \frac{q_c}{c \cdot \Delta t} = \frac{29.59 \times 60}{4.2 \times 5} = 84.54 \text{ [L/min]}$</p>	$q = m\Delta h = 1.2 \times 4090.91 (63 - 41) = 108,000.02 \text{ kJ}/\text{h} = 30 \text{ kW}$ <p>공급냉수량은 냉각코일 부하와 냉수 입출수 온도차로 구한다. $q_c = w \cdot c \cdot \Delta t$ 에서 $w = \frac{q_c}{c \cdot \Delta t} = \frac{30 \times 60}{4.2 \times 5} = 85.71 \text{ [L/min]}$</p>

해당 페이지	해당 위치	오	정
385	22년 2회 14번 선도 수정 [외기온도점 (1) 오류로 선도 수정 및 엔탈피 값 수정 h3 64.5→63, h4 42.8→41]		습공기 점도 (대기압 101.325kPa)
413	23년 1회 10번 해답 (2) [증가율 해설 오류 계산식 및 결과값 수정]	(2) 2단 압축 1단 팽창식(2.415)에 대하여 2단 압축 2단 팽창식(2.434) 성적계수는 거의 차이가 없으나 약간 증가하며 그 증가율은 $\text{성적계수 증가율} = \frac{2.434 - 2.415}{2.434} \times 100 = 0.08\%$ 위 2 가지 사이클의 증발기 냉매순환량 (0.125[kg/s]) 운전조건을 동일하게 하였을 경우 2단 압축 2단 팽창식은 2단 압축 1단 팽창식보다 성적계수의 증가율은 약 0.08% 이다. 만약 팽창밸브 직전 액의 비엔탈피가 같다고 조건을 주면 2사이클의 성적계수는 같다.	(2) 2단 압축 1단 팽창식(2.45)에 대하여 2단 압축 2단 팽창식(2.43) 성적계수는 거의 차이가 없으나 약간 증가하며 그 증가율은 $\text{증가율} = \frac{2.43 - 2.41}{2.41} \times 100 = 0.83\%$ (※ 위 2 가지 사이클의 증발기 냉매순환량 (0.125[kg/s]) 운전조건을 동일하게 하였을 경우 2단 압축 2단 팽창식은 2단 압축 1단 팽창식보다 성적계수의 증가율은 약 0.83% 이다. 만약 팽창밸브 직전 액의 비엔탈피가 같다고 조건을 주면 2사이클의 성적계수는 같다.)
415	23년 1회 11번 선도, 해답 (4) [선도 수정 및 h3, h4 엔탈피, 온도값 수정하여 계산수정]	선도 작업중	(4) 가열기 용량 $q_H = m(h_4 - h_3) = 10000 \times (52 - 30.7) / 3600 = 59.17[\text{kW}]$ 또는 $q_H = mC\Delta t = 10000 \times 1.0 \times (38.2 - 15.5) / 3600 = 63.06[\text{kW}]$

해당 페이지	해당 위치	오	정
443	23년 3회 12번 문제 수정 [환합→혼합]	12 다음은 단일 덕트 공조방식(환합-가열-가습-취출)을 나타낸 것이다. 주어진 조건과 습공기 선도를 이용하여 각 물체에 답하시오.	12 다음은 단일 덕트 공조방식(혼합-가열-가습-취출)을 나타낸 것이다. 주어진 조건과 습공기 선도를 이용하여 각 물체에 답하시오.
447	23년 3회 14번 해답 (2) [$t_r \rightarrow t_o$]	① 표면온도는 $q = \alpha A(t_r - t_s)$ 에서 $102.9 = 23 \times 1 \times (30 - t_s)$	① 표면온도는 $q = \alpha A(t_o - t_s)$ 에서 $102.9 = 23 \times 1 \times (30 - t_s)$
454	24년 1회 6번 해답 수정	∴ 축동력 $L_s = \frac{9.8 \times \left(\frac{3}{70}\right) \times 14.57}{0.65} \times 1.1 = 11.297[\text{kW}]$ 답 : <u>11.3 [kW]</u>	∴ 축동력 $L_s = \frac{9.8 \times \left(\frac{3}{70}\right) \times 14.573}{0.65} \times 1.1 = 10.358[\text{kW}]$ 답 : <u>10.36 [kW]</u>
456	24년 1회 10번 해답 (2) [$\frac{1}{c} \rightarrow \frac{1}{a_o}$]	(2) ∴ $K = \frac{1}{\frac{1}{\alpha_i} + \sum \frac{d}{\lambda} + \frac{1}{c}}$ 에서	(2) ∴ $K = \frac{1}{\frac{1}{\alpha_i} + \sum \frac{d}{\lambda} + \frac{1}{a_o}}$ 에서

2024) 공조냉동기계기사 실기 1차 정오표 [2024.5.14]

■ 1. 냉동공학

해당 페이지	해당 위치	오	정
9	5항 (1) 제목 수정	(1) 이론지시동력 W [kW]	(1) 이론지시(소요)동력 W [kW]
	6항 (2) 내용 수정	여기서, Q_1 : 응축부하[kW] Q_2 : 냉동능력[kW] W : 소요동력[kW]	여기서, Q_1 : 응축부하[kW] Q_2 : 냉동능력[kW] W : 이론소요동력[kW]
37	핵심예상문제 13번 그림 수정	<p>그림 (a)</p>	
86	기출문제분석 34번 해설 수정	$V_{aL} = \frac{G_L \cdot v_L}{\eta_{vL}}$ $= \frac{221.98 \times 1.51}{0.75} = 448.92 [\text{m}^3/\text{h}]$	$V_{aL} = \frac{G_L \cdot v_L}{\eta_{vL}}$ $= \frac{221.98 \times 1.51}{0.75} = 446.92 [\text{m}^3/\text{h}]$
128	기출문제분석 4번 해설 수정	㉞ 제상이 시작되면서 고압가스는 응축액화 된다.	㉞ 제상이 시작되면서 고압가스는 냉각 된다.
154	기출문제분석 6번 해설 변경	<p>해답</p> <p>(1) 응축기의 냉각수 코일에 체류할 우려가 있는 기포(공기)를 배제하여 순환수의 흐름을 원활하게 하여 전열작용을 양호하게 한다.</p> <p>(2) ① 시수를 냉각수로 사용하는 경우 : 자동제어 밸브는 응축기 입구에 설치한다. ② 시수를 냉각수로 사용하지 않을 경우 : 자동제어 밸브는 응축기 출구에 설치한다.</p> <p>(3) 크로스 커넥션(cross connection)을 방지하기 위하여 역류방지밸브(CV)를 설치하여 냉각수가 상수도 배관으로 역류되는 것을 방지한다.</p> <p>(4) 응축기와 배관의 점검보수 및 세관을 용이하게 하기 위하여 플랜지 또는 유니언 이음을 한다.</p> <p>참고 응축기에 공급되는 냉각수의 종류에 관계없이 단수 릴레이는 입구측에 부착한다.</p>	

■ 2. 공조부하 계산

해당 페이지	해당 위치	오	정
198	기출문제분석 9번 조건 수정	3. 공기의 밀도 $\rho = 1.2\text{kg}/\text{m}^3$, 공기의 정압비열 $C_{pa} = 1.01\text{kJ}/\text{kg} \cdot \text{K}$ 수분의 증발잠열(상온) $E_a = 2501\text{kJ}/\text{kg}$, 100°C	3. 공기의 밀도 $\rho = 1.2\text{kg}/\text{m}^3$, 공기의 정압비열 $C_{pa} = 1.01\text{kJ}/\text{kg} \cdot \text{K}$ 수분의 증발잠열(상온) $E_a = 2501\text{kJ}/\text{kg}$, $\pm 00^\circ\text{C}$ (삭제)

■ 2. 공조부하 계산

해당 페이지	해당 위치	오	정																																														
208	기출문제분석 12번 해설 표 추가	2) 유리를 통한 일사에 의한 취득열량																																															
			<table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">종류</th> <th rowspan="2">방위</th> <th rowspan="2">면적(m²)</th> <th rowspan="2">차폐계수</th> <th colspan="2">12시</th> <th colspan="2">14시</th> <th colspan="2">16시</th> </tr> <tr> <th>일사량</th> <th>W</th> <th>일사량</th> <th>W</th> <th>일사량</th> <th>W</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>유리창</td> <td>S</td> <td>24</td> <td>0.71</td> <td>181</td> <td>3084.24</td> <td>117</td> <td>1993.68</td> <td>33</td> <td>562.32</td> </tr> <tr> <td>유리창</td> <td>W</td> <td>8</td> <td>0.71</td> <td>120</td> <td>681.6</td> <td>363</td> <td>2061.84</td> <td>573</td> <td>3254.64</td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>계</td> <td>3765.84</td> <td>계</td> <td>4055.52</td> <td>계</td> <td>3816.96</td> </tr> </tbody> </table>	종류	방위	면적(m ²)	차폐계수	12시		14시		16시		일사량	W	일사량	W	일사량	W	유리창	S	24	0.71	181	3084.24	117	1993.68	33	562.32	유리창	W	8	0.71	120	681.6	363	2061.84	573	3254.64					계	3765.84	계	4055.52	계	3816.96
		종류	방위					면적(m ²)	차폐계수	12시		14시		16시																																			
				일사량	W	일사량	W			일사량	W																																						
		유리창	S	24	0.71	181	3084.24	117	1993.68	33	562.32																																						
유리창	W	8	0.71	120	681.6	363	2061.84	573	3254.64																																								
				계	3765.84	계	4055.52	계	3816.96																																								

■ 3. 습공기선도

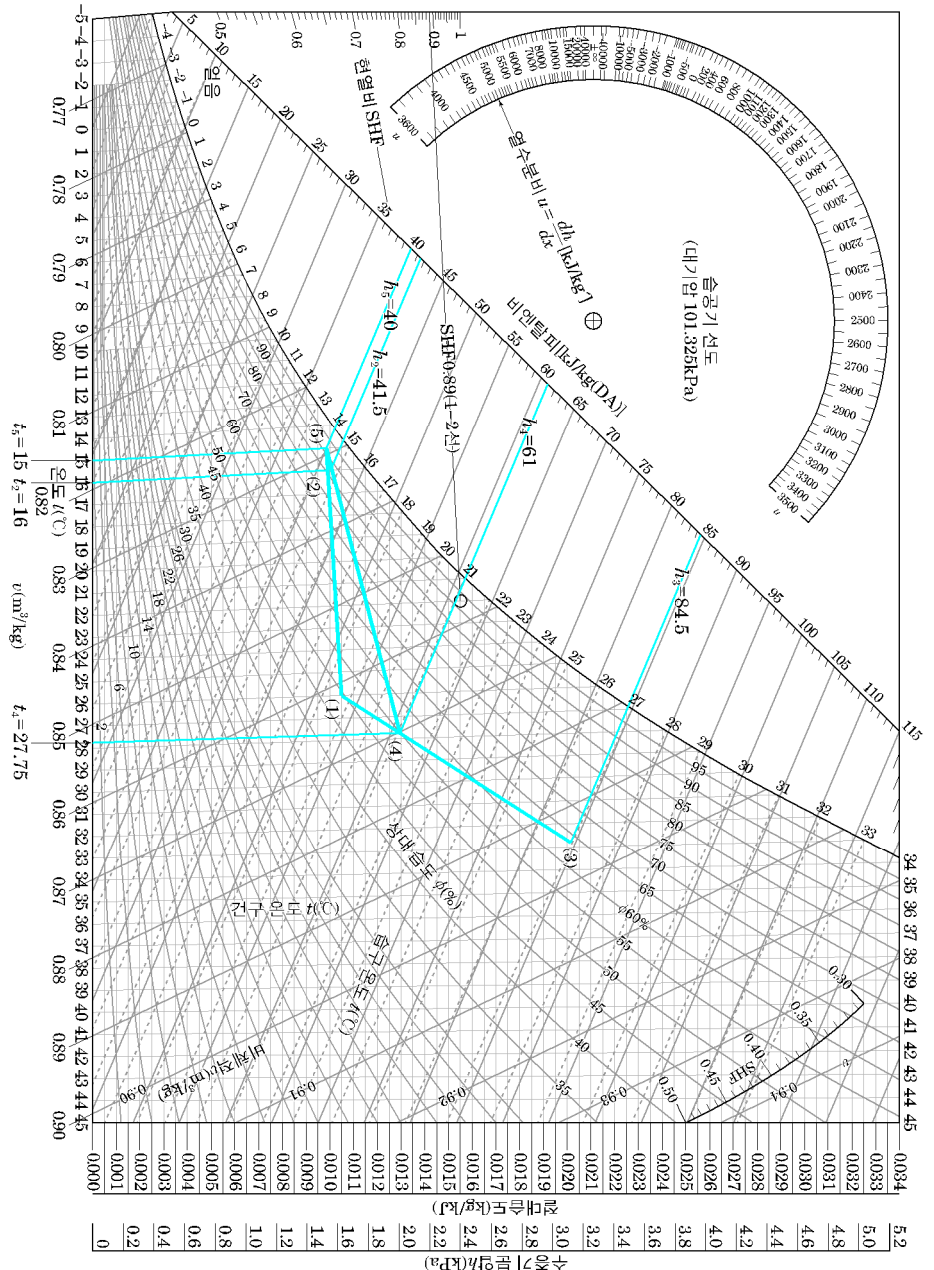
해당 페이지	해당 위치	오	정
265	⑦ 혼합 그림 수정		
7. 기출문제 83	15년 2회 8번 해설		
138	17년 1회 11번 해설		
191	18년 2회 15번 해설		
195	18년 3회 2번 해설		
404	23년 1회 3번 해설		
268	④ 예냉, 혼합, 냉각 그림 수정		
	⑤ 혼합, 가습, 가열 그림 수정		
269	⑥ 혼합, 가열, 가습 내용 수정	가열기가열량 증기가습 : $G(h_4 - h_3)$ 순환수분무 : $G(h_x - h_3)$	가열기가열량 증기가습 : $G(h_4 - h_3)$ 순환수분무 : $G(h_{4'} - h_3)$
280	핵심예상문제 2번 그림 추가		

해당 페이지	해당 위치	오	정
280	선도 수정		
281	핵심예상문제 3번 그림 추가		
	핵심예상문제 4번 그림 추가		
283	선도 변경		
297	기출문제분석 13번 문제 수정	(1) 상대습도 90%일 때 실내 송풍온도 (취출온도)는 몇 °C인가?	(1) 코일출구에서 상대습도 90%일 때 실내 송풍온도(취출온도)는 몇 °C인가?
299	기출문제분석 14번 해설 그림 변경	<p>(※ 이 문제는 기출문제 16년 1회 7번 동영상 설명을 참고하시기 바랍니다.)</p>	
	해설 수정	$L = \frac{4320 \times (59 - 41)}{4.2 \times 6 \times 60} = 51.43 [\text{kg/min}]$	$L = \frac{4320 \times (61 - 40)}{4.2 \times (10 - 4) \times 60} = 60 [\text{kg/min}]$

해당 페이지	해당 위치	오	정
--------	-------	---	---

300

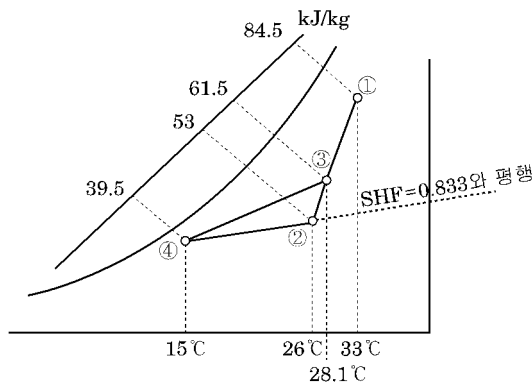
기출문제분석 14번
해설 선도 변경



304

기출문제분석
16번 해설 변경

- 현열비 $SHF = \frac{60}{60+12} = 0.833$
- 외기와 화기의 혼합공기 상태
먼저 혼합공기 온도 $t_3 = 33 \times 0.3 + 26 \times 0.7 = 28.1^\circ\text{C}$ 따라서 습공기 선도에 의해 ③ (혼합점)의 엔탈피 $h_3 = 61.5[\text{kJ/kg}]$ 을 읽을 수 있다.



해당 페이지	해당 위치	오	정
--------	-------	---	---

기출문제분석
16번 해설 변경

(1) 송풍량은 취출온도차 11℃와 현열부하로 구한다.

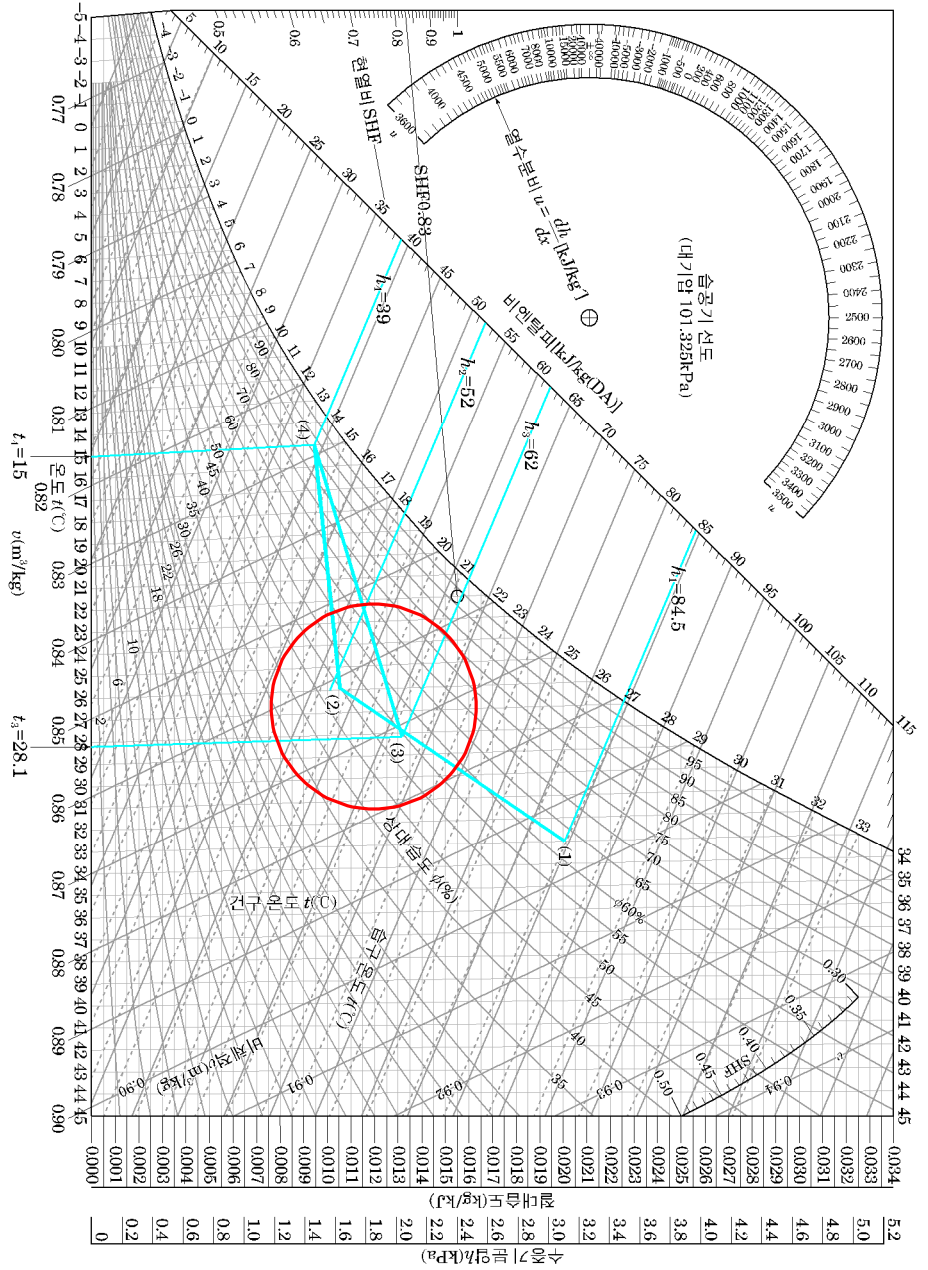
$$Q = \frac{q_s}{c_p \cdot \rho \cdot \Delta t} = \frac{60 \times 3600}{1.01 \times 1.2 \times 11} = 16201.62 [\text{m}^3/\text{h}]$$

(2) 냉각열량은 코일 입출구 엔탈피차로 구한다.

$$q_c = G \cdot (h_3 - h_4) = \frac{16201.62 \times 1.2}{3600} \times (61.5 - 39.5) = 118.81 [\text{kW}]$$

305

선도 수정



■ 6. 원가, 설계 에너지관리 등

해당 페이지	해당 위치	오	정
525	⑤ 이윤 내용 수정	영업이익을 말하는 것으로 공사원가와 일반관리비를 합한 금액의 10%를 초과할 수 없도록 규정하고 있다.	영업이익을 말하는 것으로 공사원가와 일반관리비를 합한 금액의 15%를 초과할 수 없도록 규정하고 있다.
535	정회전회로의 동작 내용 수정	② 정회전방향의 푸시버튼 스위치를 눌러 전동기를 정회전 시킨다.	② 정회전방향의 푸시버튼 스위치(BS ₂)를 눌러 전동기를 정회전 시킨다.
		④ 푸시버튼 스위치 BS ₁ 을 눌러 전동기를 정지시킨다. • 이 상태에서 푸시버튼 스위치 BS ₂ 를 누르면 전동기를 역회전시킬 수가 있다.	④ 푸시버튼 스위치 BS ₁ 을 눌러 전동기를 정지시킨다. • 이 상태에서 푸시버튼 스위치 BS ₃ 를 누르면 전동기를 역회전시킬 수가 있다.
549	핵심예상문제 1번 해설 수정	② 큰온도차 및 변유량(VWV) 방식에 의한 <u>반송</u> 에너지 저감을 도모할 것	② 큰온도차 및 변유량(VWV) 방식에 의한 <u>반송</u> 에너지 저감을 도모할 것
552	핵심예상문제 7번 해설 수정	3) <u>전열교환기</u> 채용에 의한 배열회수	3) <u>전열교환기</u> 채용에 의한 배열회수
561	핵심예상문제 16번 해설 변경	② <u>내경 150mm일 때의 압력손실과 비교하면 다음과 같다.</u> $\frac{\Delta P_2}{\Delta P_1} = \frac{182.41}{770.67} = 0.23669 = 23.67[\%]$ 답 23.67%	② <u>관로의 압력손실 감소(%)는</u> $\frac{\Delta P_1 - \Delta P_2}{\Delta P_1} = \frac{770.67 - 182.41}{770.67} \times 100 = 76.33[\%]$ 답 76.33%
		$\therefore \frac{L_{s1}}{L_{s2}} = \frac{32.45}{82.87} = 0.3916 = 39.16[\%]$ 답 39.16%	$\therefore \frac{L_{s1} - L_{s2}}{L_{s1}} = \frac{82.87 - 32.45}{82.87} \times 100[\%] = 60.84[\%]$ 답 60.84%

■ 7. 기출문제

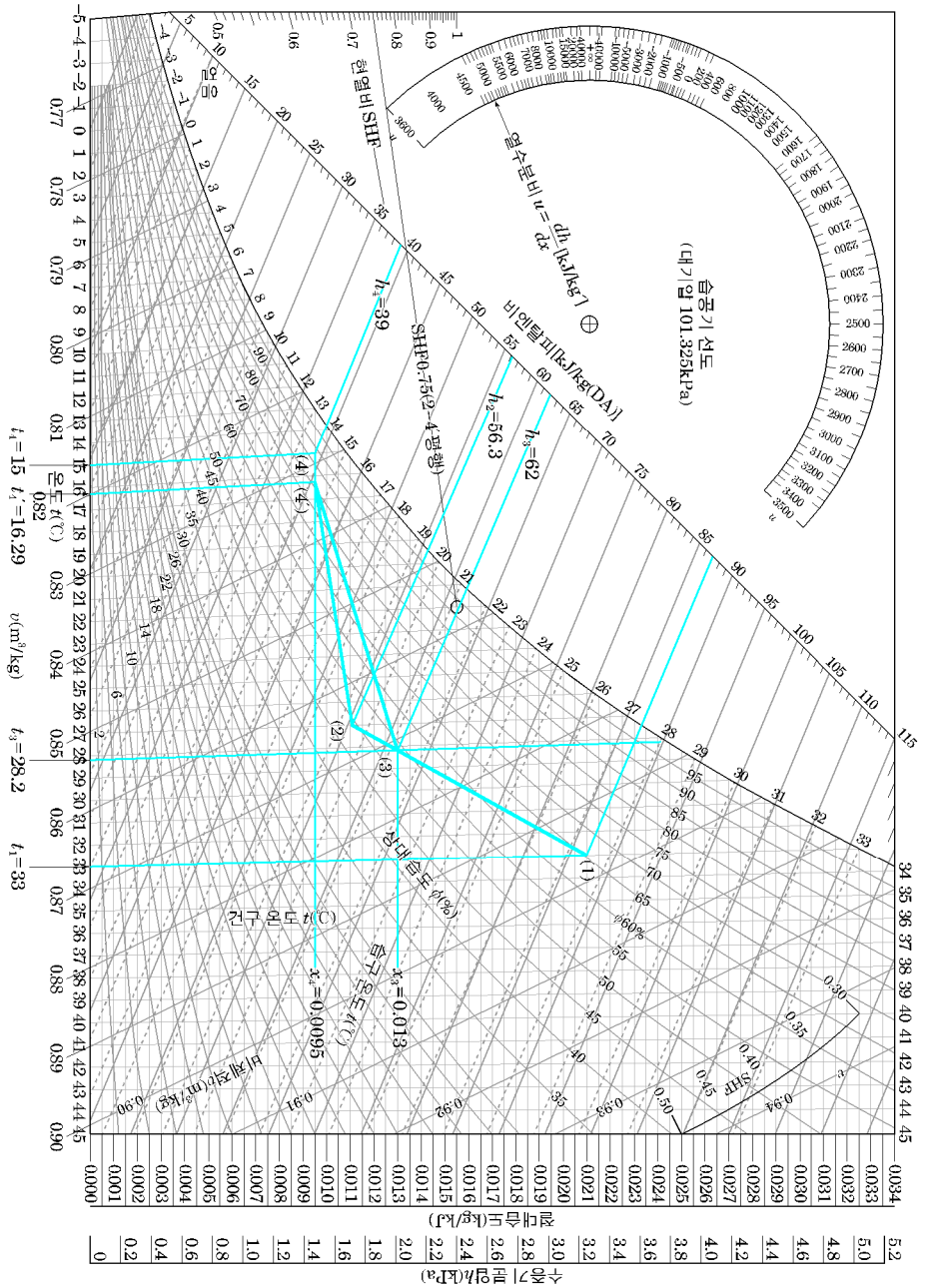
해당 페이지	해당 위치	오	정
14	2013년 1회 10번 해설 수정	5세대주 650mm의 1매(section)당 방열면적 $F=0.25[m^2]$	5세대주 650mm의 1매(section)당 방열면적 $F=0.25[m^2]$
30	2013년 3회 5번 해설 수정	① 혼합공기온도 $t_4 = \frac{mt_1 + nt_2}{m+n}$ $= \frac{1000 \times 31 + 5000 \times 25}{6000} = 26[^\circ C]$	① 혼합공기온도 $t_4 = \frac{mt_1 + nt_2}{m+n}$ $= \frac{1000 \times 31 + 5000 \times 25}{6000} = 26[^\circ C]$
52	2014년 2회 8번 해설 수정	외기부하는 G_o (외기량)와 외기-실내($h_E - h_A$) 엔탈피차로 계산하며 또는 G (급기량)과 혼합-실내($h_D - h_A$)엔탈피차로 계산한다.	외기부하는 G_o (외기량)와 외기-실내($h_E - h_A$) 엔탈피차로 계산하며 또는 G (급기량)과 혼합-실내($h_D - h_A$)엔탈피차로 계산한다.
76	2015년 2회 1번 문제 수정	② 용액의 농도변화에 의한 <u>증기압</u> 의 변화가 작을 것 ()	② 용액의 농도변화에 의한 <u>증기압</u> 의 변화가 작을 것 ()
86	2015년 3회 1번 해설 수정	(10) <u>취출구</u>	(10) <u>송풍기</u>

해당 페이지	해당 위치	오	정
89	2015년 3회 4번 해설 그림 수정		
111	2016년 2회 2번 해설 그림 수정		
114	2016년 2회 4번 해설 수정	(1) 벽 및 천장의 열통과율(kcal/m·h·°C)	(1) 벽 및 천장의 열통과율(W/m ² ·K)
116	2016년 2회 5번 해설 수정	(2) $Q_2 = K_o \cdot A_o \cdot \Delta tm$ 에서 $F_o = \frac{Q_2}{K_o \Delta tm} = \frac{2 \times 3.86 \times 10^3}{29.08 \times 8}$ $= 33.18 [m^2]$	(2) $Q_2 = K_o \cdot A_o \cdot \Delta tm$ 에서 $A_o = \frac{Q_2}{K_o \Delta tm} = \frac{2 \times 3.86 \times 10^3}{29.08 \times 8}$ $= 33.18 [m^2]$
※ 열수분비 $\mu = 2730 \text{kJ/kg}$ 이란 수분 1kg당 2730kJ 열량이 공급된다는 의미이다. 그러므로 절대습도 $x = 0.006$ 증가 시 엔탈피는 2730×0.006 증가 한다. → 6번 해설 아래로 이동			
117	2016년 2회 7번 문제 수정	(1) 메탈클로아이드()	(1) 메틸클로아이드()
131	2017년 1회 4번 해설 수정	∴ 코일의 길이 : $A_i = x D_i L$ 에서 $L = \frac{A_i}{x D_i}$	∴ 코일의 길이 : $A_i = \pi D_i L$ 에서 $L = \frac{A_i}{\pi D_i}$

해당 페이지	해당 위치	우	정
--------	-------	---	---

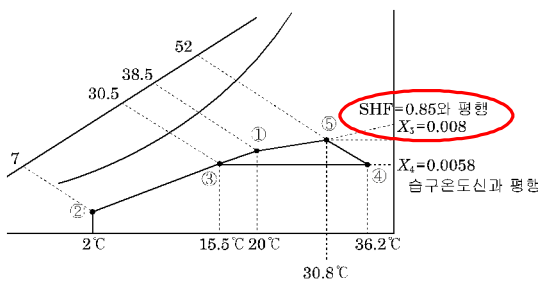
145

2017년 2회
3번 선도 변경



168

2018년 1회
3번 해설 그림 수정



해당 페이지	해당 위치	오	정
179	2018년 1회 14번 문제 수정	<p>14 R-502를 냉매로 하고 A, B2대의 증발기를 동일 압축기에 연결해서 쓰는 냉동장치가 있다. 증발기 A에는 증발압력조정밸브가 설치되고 A와 B의 운전 조건은 다음 표와 같으며, 응축온도는 35[°C]인 것으로 한다. 이 냉동장치의 냉동 사이클을 $p-h$선도 상에 그렸을 때 다음과 같다면 전체 냉매순환량은 몇 g/s인가? (단, 1[RT]=3.86[kw]이다.) (3점)</p>	<p>14 R-502를 냉매로 하고 A, B 2대의 증발기를 동일 압축기에 연결해서 쓰는 냉동장치가 있다. 증발기 A에는 증발압력조정밸브가 설치되고 A와 B의 운전 조건은 다음 표와 같으며, 응축온도는 35[°C]인 것으로 한다. 이 냉동장치의 냉동 사이클을 $p-h$선도 상에 그렸을 때 다음과 같다면 전체 냉매순환량은 몇 g/s인가? (단, 1[RT]=3.86[kw]이다.) (3점)</p>
212	2019년 1회 5번 해설 수정	<p>(1) 온수순환량 m [L/min]은 $q_H = c_w \cdot m \cdot \Delta t \cdot 60$에서 $m = \frac{q_H}{c_w \cdot \Delta t \cdot 60}$</p>	<p>(1) 온수순환량 m [L/min]은 $q_H \cdot 60 = c_w \cdot m \cdot \Delta t$에서 $m = \frac{q_H \cdot 60}{c_w \cdot \Delta t}$</p>
225	2019년 2회 5번 해설 수정	<p>$Q = KA\Delta t = \frac{\lambda_1 A \Delta t_1}{d_1} = \frac{\lambda_2 A \Delta t_2}{d_2}$에서 면적 A는 동일하므로</p>	<p>$Q = KA\Delta t = \frac{\lambda_1 A \Delta t_1}{d_1} = \frac{\lambda_2 A \Delta t_2}{d_2}$ $= \frac{\lambda_3 A \Delta t_3}{d_3}$에서 면적 A는 동일하므로</p>
		<p>② 단열벽돌과 철판사이온도 $q = \frac{\lambda_2 A \Delta t_2}{d_2}$에서</p>	<p>② 단열벽돌과 철판사이온도 $q = \frac{\lambda_3 A \Delta t_3}{d_3}$에서</p>
272	2020년 1회 12번 문제 및 해설 교체	23년 1회 8번 문제 및 해설로 교체	
278	2020년 1회 15번 해설 그림 수정		

해당 페이지	해당 위치	오	정
279	2020년 1회 15번 선도 수정		
306	2020년 4회 12번 문제 수정	<p>12 압축기 소요동력 A실에 대하여 아래 조건을 이용하여 각 물음에 답하시오. (단, 실 A는 최상층으로 사무실 용도이며, 아래층의 난방 조건은 동일하다.)</p>	<p>12 압축기 소요동력(삭제) A실에 대하여 아래 조건을 이용하여 각 물음에 답하시오. (단, 실 A는 최상층으로 사무실 용도이며, 아래층의 난방 조건은 동일하다.)</p>
316	2021년 1회 7번 문제 수정	<p>(2) A-B, C-D, K-L, L-M의 각 구간의 유량(kg/h) 및 관지름(mm)을 구하시오.</p>	<p>(2) A-B, C-D, K-L, L-M의 각 구간의 유량(kg/min) 및 관지름(mm)을 구하시오.</p>
321	2021년 1회 12번 해설 수정	<p>$Q = KA\Delta t = \frac{\lambda_1 A \Delta t_1}{d_1} = \frac{\lambda_2 A \Delta t_2}{d_2}$ 에서 면적 A는 동일하므로</p> <p>② 단열벽돌과 철판사이온도 $q = \frac{\lambda_2 A \Delta t_2}{d_2}$ 에서</p>	<p>$Q = KA\Delta t = \frac{\lambda_1 A \Delta t_1}{d_1} = \frac{\lambda_2 A \Delta t_2}{d_2}$ $= \frac{\lambda_3 A \Delta t_3}{d_3}$ 에서 면적 A는 동일하므로</p> <p>② 단열벽돌과 철판사이온도 $q = \frac{\lambda_3 A \Delta t_3}{d_3}$ 에서</p>

해당 페이지	해당 위치	오	정
323	2021년 1회 14번 해설 수정	(1) 냉각능력 $q = K \cdot A \cdot \Delta t_m$ $\Delta t_1 = 25 - (-10) = 35, \quad \Delta t_2 = 15 - (-10) = 25$ $\Delta t_m = \frac{\Delta t_1 - \Delta t_2}{\ln(\Delta t_1 / \Delta t_2)} = \frac{35 - 25}{\ln(35/25)} = 29.72$ $\therefore q = 0.38 \times 15 \times 29.72 = 169.40[\text{W}]$	
360	2022년 1회 3번 해설 수정	(2) 전 덕트 저항손실(Pa) ① 직관 덕트 손실 = $(12 + 4 + 4 + 4) \times 1 = 24[\text{Pa}]$ (a-d 구간) ② 굴곡부 덕트 손실 = $(10 \times 0.276) \times 1 = 2.76[\text{Pa}]$ ③ 취출구 저항 손실 = 50Pa ④ 흡입 덕트 손실 = $(4 \times 1) + 5 + 100 = 109[\text{Pa}]$ \therefore 전 덕트 저항손실 = $24 + 2.76 + 50 + 109 = 185.76[\text{Pa}]$	
362	2022년 1회 6번 조건 수정	• 열관류율 ① 외벽 : $0.28[\text{W}/\text{m}^2 \cdot \text{K}]$ ② 내벽 : $0.36[\text{W}/\text{m}^2 \cdot \text{K}]$ ③ 문 : $1.8[\text{W}/\text{m}^2 \cdot \text{K}]$	• 열관류율 ① 외벽 : $0.28[\text{W}/\text{m}^2 \cdot \text{K}]$ ② 내벽, 문 : $0.36[\text{W}/\text{m}^2 \cdot \text{K}]$ ③ 문 : $1.8[\text{W}/\text{m}^2 \cdot \text{K}]$ (삭제)
364	2022년 1회 7번 그림 변경		
371	2022년 2회 1번 해설 그림 수정		
	해설 추가	(2) ① 냉매액 순환으로 전열이 양호하여 냉각능력이 우수하다. ② 1대 액펌프로 여러대의 증발기에 냉매 공급이 가능하고 <u>제상의 자동화가 용이하다.</u> ③ <u>대용량에서 효율이 좋다.</u> ④ 액백이 일어나지 않는다.	

해당 페이지	해당 위치	오	정																																																																		
374	2022년 2회 5번 해설 표 수정	<table border="1"> <thead> <tr> <th>구분</th> <th>열관류율 (W/m²·K)</th> <th>면적(m²)</th> <th>온도차(°C)</th> <th>방위계수</th> <th>부하(W)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>동쪽 내벽</td> <td>1,8</td> <td>18-6=12</td> <td>19-10=9</td> <td>1</td> <td>194,4</td> </tr> <tr> <td>동쪽 문</td> <td>2,1</td> <td>6</td> <td>19-10=9</td> <td>1</td> <td>113,4</td> </tr> <tr> <td>서쪽 외벽</td> <td>0,36</td> <td>18-4=14</td> <td>18-(-1)=20</td> <td>1,1</td> <td>110,88</td> </tr> <tr> <td>서쪽 창</td> <td>2,2</td> <td>4</td> <td>18-(-1)=20</td> <td>1,1</td> <td>193,6</td> </tr> <tr> <td>남쪽 외벽</td> <td>0,36</td> <td>18-4=14</td> <td>18-(-1)=20</td> <td>1</td> <td>100,8</td> </tr> <tr> <td>남쪽 창</td> <td>2,2</td> <td>4</td> <td>18-(-1)=20</td> <td>1</td> <td>176</td> </tr> <tr> <td>북쪽 외벽</td> <td>0,36</td> <td>18-4=14</td> <td>18-(-1)=20</td> <td>1,2</td> <td>120,96</td> </tr> <tr> <td>북쪽 창</td> <td>2,2</td> <td>4</td> <td>18-(-1)=20</td> <td>1,2</td> <td>211,2</td> </tr> <tr> <td>환기부하</td> <td colspan="5">$1.01 \times 1.2 \times \{0.5 \times (6 \times 6 \times 3)\} \times \{19 - (-1)\} \times 10^3 \times \frac{1}{3600} = 363.6 [W]$</td> </tr> <tr> <td>난방부하</td> <td colspan="5">194,4 + 113,4 + 110,88 + 193,6 + 100,8 + 176 + 120,96 + 211,2 + 363,6=1584,84[W]</td> </tr> </tbody> </table>	구분	열관류율 (W/m ² ·K)	면적(m ²)	온도차(°C)	방위계수	부하(W)	동쪽 내벽	1,8	18-6=12	19-10=9	1	194,4	동쪽 문	2,1	6	19-10=9	1	113,4	서쪽 외벽	0,36	18-4=14	18-(-1)=20	1,1	110,88	서쪽 창	2,2	4	18-(-1)=20	1,1	193,6	남쪽 외벽	0,36	18-4=14	18-(-1)=20	1	100,8	남쪽 창	2,2	4	18-(-1)=20	1	176	북쪽 외벽	0,36	18-4=14	18-(-1)=20	1,2	120,96	북쪽 창	2,2	4	18-(-1)=20	1,2	211,2	환기부하	$1.01 \times 1.2 \times \{0.5 \times (6 \times 6 \times 3)\} \times \{19 - (-1)\} \times 10^3 \times \frac{1}{3600} = 363.6 [W]$					난방부하	194,4 + 113,4 + 110,88 + 193,6 + 100,8 + 176 + 120,96 + 211,2 + 363,6=1584,84[W]					
구분	열관류율 (W/m ² ·K)	면적(m ²)	온도차(°C)	방위계수	부하(W)																																																																
동쪽 내벽	1,8	18-6=12	19-10=9	1	194,4																																																																
동쪽 문	2,1	6	19-10=9	1	113,4																																																																
서쪽 외벽	0,36	18-4=14	18-(-1)=20	1,1	110,88																																																																
서쪽 창	2,2	4	18-(-1)=20	1,1	193,6																																																																
남쪽 외벽	0,36	18-4=14	18-(-1)=20	1	100,8																																																																
남쪽 창	2,2	4	18-(-1)=20	1	176																																																																
북쪽 외벽	0,36	18-4=14	18-(-1)=20	1,2	120,96																																																																
북쪽 창	2,2	4	18-(-1)=20	1,2	211,2																																																																
환기부하	$1.01 \times 1.2 \times \{0.5 \times (6 \times 6 \times 3)\} \times \{19 - (-1)\} \times 10^3 \times \frac{1}{3600} = 363.6 [W]$																																																																				
난방부하	194,4 + 113,4 + 110,88 + 193,6 + 100,8 + 176 + 120,96 + 211,2 + 363,6=1584,84[W]																																																																				
375	2022년 2회 7번 문제 수정	<p>07 다음과 같이 급기 덕트에 재열기를 설치한 공조장치가 냉방운전되고 있을 때 각 부분의 상태값을 공기선도 상에 나타내었다. 이 공조장치에서 취입 외기량(G_2)=2000[kg/h], 실내냉방부하의 현열부하(q_s)=42[kW], 잠열부하(q_L)=10.5[kW]일 때 각 물음에 답하시오.(단, 공기냉각기의 냉각수 출입구 온도차(Δt_C)는 5°C, 재열기 온수출구 입출구 온도차(Δt_H)는 5°C이고, 외기량과 배기량은 같다. 덕트와 송풍기에 의한 열취득(손실)은 무시한다.) (단, 공기정압비열: 1.0[kJ/kg·K], 물의 비열 : 4.2[kJ/kg·K]이다)</p>	<p>07 다음과 같이 급기 덕트에 재열기를 설치한 공조장치가 냉방운전되고 있을 때 각 부분의 상태값을 공기선도 상에 나타내었다. 이 공조장치에서 취입 외기량(G_2)=2000[kg/h], 실내냉방부하의 현열부하(q_s)=42[kW], 잠열부하(q_L)=10.5[kW]일 때 각 물음에 답하시오.(단, 공기냉각기의 냉수 출입구 온도차(Δt_C)는 5°C, 재열기 온수출구 입출구 온도차(Δt_H)는 5°C이고, 외기량과 배기량은 같다. 덕트와 송풍기에 의한 열취득(손실)은 무시한다.) (단, 공기정압비열: 1.0[kJ/kg·K], 물의 비열 : 4.2[kJ/kg·K]이다)</p>																																																																		
384	2022년 2회 14번 조건 수정	<ul style="list-style-type: none"> • <u>실내기</u> 27도, 상대습도 50% 	<ul style="list-style-type: none"> • <u>실내</u> 27도, 상대습도 50% 																																																																		
410	2023년 1회 8번 해설 수정	<p>(3) 냉각코일부하는 냉풍공기량과 코일 입출구 엔탈피차로 구한다. 냉각코일부하 $\equiv m \cdot \Delta h = 3600(60.5 - 35)$ $= 91,800 \text{ kJ/h} = 25.5 [\text{kW}]$</p> <p>(4) 가열코일부하 = $mC\Delta t$ $\equiv (7200 - 3600) \times 1.0(31 - 27.25) / 3600$ $= 3.75 [\text{kW}]$</p>	<p>(3) 냉각코일부하는 냉풍공기량과 코일 입출구 엔탈피차로 구한다. 냉각코일부하 $\equiv m \cdot \Delta h = (7200 - 3600)(60.5 - 35)$ $= 91,800 \text{ kJ/h} = 25.5 [\text{kW}]$</p> <p>(4) 가열코일부하 = $mC\Delta t$ $\equiv 3600 \times 1.0(31 - 27.25) / 3600$ $= 3.75 [\text{kW}]$</p>																																																																		
447	2023년 3회 14번 문제 수정	<p>(1) <u>열통과량(W)</u>를 구하시오.</p>	<p>(1) <u>열통과율(W/m²·K)</u>을 구하시오.</p>																																																																		